

Wasserlösliche, sulfogruppenhaltige Co- und Terpolymere, deren Herstellung und Verwendung als Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme und wasserbasierende Anstrich- und Beschichtungssysteme

- Gegenstand der vorliegenden Erfindung ist die Verwendung von wasserlöslichen sulfogruppenhaltigen Co- und Terpolymeren als Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme auf der Basis hydraulischer Bindemittel wie Zement, Kalk, Gips, Anhydrit usw. sowie in wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystemen.
- Der Zusatz von Additiven zu hydraulischen bzw. latent hydraulischen Bindemitteln 10 wie bspw. Zement oder Gips ist bekannt. Eine wichtige Gruppe an Zusatzmitteln stellt bspw. die der Fließmittel dar. Damit wird die Erleichterung der Verarbeitbarkeit und insbesondere die Verbesserung der Fließfähigkeit erreicht. Bei hochfließfähigen Mischungen ist jedoch die Tendenz zur Segregation schwererer Bestandteile und zur Absonderung von Blutwasser auf der Oberfläche deutlich erhöht. Dies hat negative 15 Auswirkungen auf die Verarbeitbarkeit und die Festkörpereigenschaften der erhärteten Baustoffmischung. Daher kommen Stabilisierer (auch als Anti-Segregationsmittel, Anti-Blutmittel oder Viskositätsmodifizierer bezeichnet) zum Einsatz, um diese unerwünschten Effekte zu verhindern. Üblicherweise werden wasserlösliche nichtionische Abkömmlinge von Polysacchariden, insbesondere 20 Cellulose- und Stärkederivate, in wässrigen Baustoffmischungen verwendet. Aber auch mikrobiell erzeugte Polysaccharide wie bspw. Welan Gum kommen entsprechend dem Stand der Technik zum Einsatz, um die unerwünschte Segregation und das Abscheiden von Blutwasser zu verhindern.

25

Bekannt ist auch der Einsatz von Nanosilica-Aufschlämmungen als Stabilisierer, speziell im Beton. Die Nanosilica-Aufschlämmungen (üblicherweise 20 Gew.-% Feststoffgehalt) müssen jedoch sehr hoch dosiert werden. Weiterhin sind sie nicht stabil (Absetzen des Silica) und müssen vor der Anwendung durch technisch aufwendige Rührvorrichtungen erneut homogenisiert werden.

30

Auch die Zusatzmittel auf Basis wasserlöslicher nichtionischer Abkömmlinge von Polysacchariden sowie mikrobiell erzeugte Polysaccharide zeigen einige 5

10

entscheidende Nachteile beim Einsatz in wässrigen Baustoffsystemen:

- Die Anti-Segregations-und Ant-Blut-Eigenschaften werden v.a. durch eine Verdickung (Viskositätserhöhung) der Baustoffmischung erreicht, was eine negative Beeinflussung der Fliesseigenschaften und somit der Verarbeitbarkeit nach sich zieht.
- Für bestimmte Baustoffanwendung (v.a. Beton) ist die Verwendung der
 Zusatzmittel in Form von wässrigen Lösungen notwendig. Die Herstellung von
 wässrigen Lösungen der bekannten Zusatzmittel ist jedoch schwierig, da z.B.
 Celluloseether in der Kälte und Hitze nicht gut löslich sind und teilweise
 ausflocken. Auch ist die (Lager-)Stabilität aufgrund von Abbaureaktion über die
 Zeit nicht ausreichend (bakterieller Befall).
- Viele in der Baustoffindustrie eingesetzten Cellulosederivate zeigen abbindeverzögernde Eigenschaften.
- Auch in wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystemen werden entsprechend dem Stand der Technik v.a. Polysaccharidderivate eingesetzt, um das Absetzen z.B. der Pigmente zu verhindern. Dabei treten ebenfalls Probleme mit der Lagerstabilität der Mischungen aufgrund von mikrobiellem Befall auf.
- Synthetische Polymere mit stabilisierenden Eigenschaften wurden in der Literatur bisher überwiegend als Additive in Bohrspülungen und bei der Bohrlochzementierung beschrieben. Dort dienen sie zur Reduzierung des Wasserverlusts von Zementschlämmen in die umgebende Gesteinsformation. So werden beispielsweise in der DE 29 31 897 A1, DE 40 34 642 A1, DE 199 26 355 A1 und DE 197 52 093 C2
 Co- bzw. Terpolymere auf Basis 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure als Hilfsmittel bei der Bohrlochzementierung vorgeschlagen. Diese Polymere sind auf die speziellen Anforderungen der Anwendung im Bohrloch optimiert. Bei Verwendung in Baustoffmischungen wie Mörtel und Beton bzw. wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystemen zeigen sie Nachteile für den Anwender, da entweder die
 Fließeigenschaften zu stark eingeschränkt werden oder die Abscheidung von Blutwasser nicht verhindert wird.

In JP 10053627 werden Terpolymere aus N-Vinylacetamid, 2-Acrylamido-2-

WO 2005/035603 PCT/EP2004/011786

methylpropansulfonsäure und Acrylnitril als Stabilisierer für hochfließfähigen Beton beschrieben. Diese Terpolymere zeigen zwar eine gute stabilisierende Wirkung, können aber auch die Abscheidung von Blutwasser nicht verhindern. Zudem ist das Preis/Leistungsverhältnis verglichen mit Celluoseethern deutlich schlechter, da mit dem N-Vinylacetamid ein sehr hochpreisiges Monomer verwendet wird, so dass dem Anwender ein erheblicher wirtschaftlicher Nachteil entsteht.

In der DE 198 06 482 A1 und DE 100 37 629 A1 werden sulfogruppenhaltige quartäre Polymere beschrieben, die sehr gute Wasserrückhaltungs-Eigenschaften zeigen. Darüber hinaus besitzen sie auch eine sehr gute stabilisierende Wirkung, indem sie die plastische Viskosität der Mischung stark heraufsetzen. Durch diese starke Verdickung wird allerdings die Verarbeitbarkeit der Baustoffmischung bzw. des wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystems für den Anwender in einem inakzeptablen Maße eingeschränkt. Zwar lässt sich durch Zugabe bzw. Erhöhung der Dosierung von Fließmitteln die plastische Viskosität wieder absenken, jedoch sind die zusätzlich anfallenden Kosten für das Fließmittel ein erheblicher wirtschaftlicher Nachteil für den Anwender.

Im Falle von gepumpten Baustoffsystemen (z.B. Pumpbeton, Zement- oder Calciumsulfat-Fließestriche) ist die Segregation von groben Zuschlägen ein ebenfalls oft auftretendes Problem. Durch das Absetzen v.a. des Kies kommt es zu Verstopfungen in den Schlauchleitungen, was zu erheblichen Zeitverzögerungen und somit Zusatzkosten führt. Die in der DE 198 064 82 A1 und DE 100 37 629 A1 beschriebenen sulfogruppenhaltigen quartären Polymere zeigen auch für diese Anwendung als sog. Pumphilfe gute Eigenschaften, da sie die Segregation der Zuschläge verhindern. Allerdings verursacht die Verdickung des Betons durch die zugesetzten Polymere eine deutliche Heraufsetzung des Pumpendrucks, was einen erhöhten Pumpenverschleiß zur Folge hat und somit erhebliche Folgekosten verursacht.

30

5

10

15

20

25

Der vorliegenden Erfindung lag daher die Aufgabe zugrunde, kostengünstige Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme sowie wasserbasierende Anstrich- und Beschichtungssysteme bereitzustellen, welche die genannten Nachteile des Standes WO 2005/035603 PCT/EP2004/011786

der Technik nicht aufweisen, sondern eine hervorragende stabilisierende Wirkung aufweisen und gleichzeitig die Viskosität des Systems nicht stark heraufsetzen, so dass die Verarbeitbarkeit nicht negativ beeinflusst bzw. im Falle von gepumpten Baustoffmischungen der Pumpendruck nicht signifikant erhöht wird. Weiterhin sollen die Co- bzw. Terpolymere eine hohe Effektivität in der Dosierung besitzen, keine abbindeverzögernden Eigenschaften einbringen, in wässriger Lösung eine sehr gute Lagerstabilität über die Zeit zeigen sowie kompatibel mit anderen Additiven sein.

Diese Aufgabe wurde erfindungsgemäß gelöst durch die wasserlöslichen sulfogruppenhaltigen Co- bzw. Terpolymere aus den Baugruppen a) sowie b) und/oder c) gemäß Anspruch 1.

Es wurde hierbei überraschenderweise gefunden, dass diese Produkte bei deutlich geringerer Dosierung im Vergleich zu konventionellen Stabilisierern eine hervorragende Wirksamkeit aufweisen. Darüber hinaus setzen sie die Viskosität der Baustoffmischung bzw. des wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystems nicht wesentlich herauf, so dass keine negative Auswirkung auf die Verarbeitbarkeit beobachtet wird.

- Auch beim Einsatz als Pumphilfsmittel in Baustoffsystemen (z.B. Pumpbeton,
 Zernent- oder Calciumsulfat-Fließestrich) wird eine sehr gute stabilisierende Wirkung
 gefunden, ohne dass der Pumpendruck wesentlich heraufgesetzt wird, was einen
 weiteren erheblichen Vorteil für den Anwender darstellt.
- Weiterhin weisen die wässrigen Lösungen der Co- und Terpolymere eine sehr gute Lagerstabilität auf, was bei der Anwendung bspw. im Beton ebenfalls einen deutlichen Vorteil in der Praxis mit sich bringt.

Die erfindungsgemäßen Polymere enthalten mindestens zwei Baugruppen a), b) und/oder c).

10

15

5

10

15

20

Die erste Baugruppe a) stellt ein sulfogruppenhaltiges substituiertes Acryl- oder Methacrylderivat der Formel I dar:

mit R¹ = Wasserstoff oder Methyl, R², R³, R⁴ = Wasserstoff, aliphatischer Kohlenwasserstoffrest mit 1 bis 6 C-Atomen, ggf. mit Methylgruppen substituierter Phenylrest, V = NH oder Sauerstoff und M = Wasserstoff, ein- oder zweiwertiges Metallkation, Ammonium oder ein organischer Aminrest, n = 1 bis 5 sowie a = ½ oder 1. Als ein- oder zweiwertiges Metallkation finden vorzugsweise Natrium-, Kalium-, Calcium- oder Magnesiumionen Verwendung. Als organische Aminreste werden vorzugsweise substituierte Ammoniumgruppen eingesetzt, die sich ableiten von primären, sekundären oder tertiären C₁- bis C₂₀-Alkylaminen, C₁- bis C₂₀-Alkanolaminen, C₅- bis C₅-Cycloalkylaminen und C₆- bis C₁₄-Arylaminen. Beispiele für entsprechende Amine sind Methylamin, Dimethylamin, Trimethylamin, Ethanolamin, Diethanolamin, Triethanolamin, Cyclohexylamin, Dicyclohexylamin, Phenylamin sowie Diphenylamin in der protonierten Ammoniumform.

Die Baugruppe a) leitet sich ab von Monomeren wie 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure, 2-Methacrylamido-2-methylpropansulfonsäure, 2-Acrylamidobutansulfonsäure, 3-Acrylamido-3-methylbutansulfonsäure, 2-Acrylamido-2,4,4-trimethylpentansulfonsäure, 3-(Methacryloyl-oxy)-propansulfonsäure.

Besonders bevorzugt ist 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure.

Gegebenenfalls können bis zu 50 Mol-% der Baugruppen a) durch weitere sulfonsäuregruppenhaltige Struktureinheiten ersetzt sein, die sich von Methallylsulfonsäure- oder Allylsulfonsäure-Monomeren ableiten.

Die zweite Baugruppe b) entspricht der Formel II:

5

25

30

worin $W = -CO-O-(CH_2)_{x^-}$, $-CO-NR^2-(CH_2)_{x^-}$, x = 1 bis 6 darstellen und R^1 sowie R^2 oben genannte Bedeutung besitzen.

R⁵ und R⁶ stehen unabhängig voneinander für Wasserstoff, einen aliphatischen Kohlenwasserstoffrest mit 1 bis 20 C-Atomen, einen cycloaliphatischen Kohlenwasserstoffrest mit 5 bis 8 C-Atomen oder einen Arylrest mit 6 bis 14 C-Atomen. Diese Reste können ggf. mit Hydroxyl-, Carboxyl- oder Sulfonsäuregruppen substituiert sein.

Als Monomere, welche die Struktur (II) bilden, kommen vorzugsweise folgende Verbindungen in Frage: [3-(Methacryloylamino)-propyl]-dimethylamin, [3-(Acryloylamino)-propyl]-dimethylamin, [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]-dimethylamin usw.

5

Die dritte Baugruppe c) entspricht der Formeln III

- Als Monomere, welche die Struktur (III) bilden, kommen vorzugsweise folgende Verbindungen in Frage: [2-(Acryloyloxy)-ethyl]-trimethyl- ammoniumchlorid, [2-(Acryloylamino)-ethyl]-trimethyl-ammoniumchlorid, [2-(Acryloyloxy)-ethyl]-trimethyl- ammoniummethosulfat, [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]-trimethylammoniumchlorid bzw. –methosulfat, [3-(Methacryloylamino)-propyl]-
- trimethylammoniumchlorid, N-(3-Sulfopropyl)-N-methylacryloxyethyl-N'-N-dimethylammonium-betain, N-(3-Sulfopropyl)-N-methylacrylamidopropyl-N,N-dimethylammonium-betain und 1-(3-Sulfopropyl)-2-vinyl-pyridinium-betain.

Es ist im Rahmen der vorliegenden Erfindung noch möglich, dass bis zu 50 Mol-%

der Baugruppen a), b) oder c) durch Struktureinheiten ersetzt sind, die sich von Acrylamid- oder N,N-Dimethylacrylamid-Monomeren ableiten.

Gegebenenfalls können die Co- und Terpolymere zusätzlich durch den Einbau von kleinen Mengen Vernetzer eine leicht verzweigte oder vernetzte Struktur erhalten. Beispiele für solche Vernetzer-Komponenten sind Triallylamin, Triallylmethylammoniumchlorid, Tetraallylammoniumchlorid und N,N'-Methylenbisacrylamid. Diese Verbindungen dürfen nur in solchen Mengen eingesetzt werden, dass immer noch wasserlösliche Co- bzw. Terpolymere erhalten werden. Generell wird die Konzentration selten über 0,1 Mol-% liegen, ein Fachmann kann jedoch leicht die maximal einsetzbare Menge Vernetzer-Komponente bestimmen.

Es ist als erfindungswesentlich anzusehen, dass die Co- bzw. Terpolymere 3 bis 96
Mol-% der Baugruppe a), 3 bis 96 Mol-% der Baugruppe b) und/oder 0,05 bis 75
Mol-% der Baugruppe c) enthalten. Vorzugsweise verwendete Polymere enthalten 40
bis 80 Mol-% a), 10 bis 55 Mol-% b) und/oder 2 bis 30 Mol-% c).

Es hat sich im Rahmen der vorliegenden Erfindung als besonders vorteilhaft erwiesen, dass der molare Anteil der Baugruppe c) um mindestens

5 Mol-% niedriger ist als der molare Anteil der Baugruppe a).

20

25

30

Die Herstellung der erfindungsgemäßen Copolymere erfolgt in an sich bekannter Weise durch Verknüpfung der die Strukturen a) bis c) bildenden Monomere durch radikalische, ionische oder komplex koordinative Substanz-, Lösungs-, Gel-, Emulsions-, Dispersions- oder Suspensionspolymerisation. Da es sich bei den erfindungsgemäßen Produkten um wasserlösliche Copolymere handelt, ist die Polymerisation in wässriger Phase, die Polymerisation in umgekehrter Emulsion bzw. die Polymerisation in inverser Suspension bevorzugt. In besonders bevorzugten Ausführungsformen erfolgt die Umsetzung als Gelpolymerisation in wässriger Phase.

Bei der bevorzugten Gelpolymerisation ist es vorteilhaft, wenn man bei niedrigen Reaktionstemperaturen und mit einem geeigneten Initiatorsystems polymerisiert. WO 2005/035603 PCT/EP2004/011786

Durch die Kombination zweier Initiatorsysteme (Azoinitiatoren und Redoxsystem), die zuerst photochemisch bei niedrigen Temperaturen und anschließend aufgrund der Exothermie der Polymerisation thermische gestartet werden, kann ein Umsatz von >= 99 % erreicht werden.

5

Sonstige Hilfsmittel, wie Molekulargewichtsregler, z. B. Thioglykolsäure, Mercaptoethanol, Ameisensäure und Natriumhypophosphit können ebenfalls verwendet werden.

Die Aufarbeitung des Gelblocks wird durch die Verwendung eines Trennmittels (z.B. Sitren 595 von der Firma Goldschmidt), welches das Verkleben des Gelgranulats verhindert, erleichtert. Die rieselfähigen Gelteilchen sind deshalb leichter auf ein Trockengitter zu verteilen. Dadurch wird der Trocknungsprozess erleichtert und es können sogar die Trockenzeiten verkürzt werden.

15

20

25

30

Die Gelpolymerisation erfolgt vorzugsweise bei -5 bis 50 °C, wobei die Konzentration der wässrigen Lösung bevorzugt auf 40 bis 70 Gew.-% eingestellt wird. Zur Durchführung der Polymerisation gemäß einer bevorzugten Ausführungsform wird das sulfogruppenhaltige (Meth-) Acrylderivat in Form seiner handelsüblichen Säureform in Wasser gelöst, durch Zugabe eines Alkalimetallhydroxids neutralisiert, unter Rühren mit weiteren erfindungsgemäß zu verwendenden Monomeren sowie mit Puffern, Molekulargewichtsreglern u.a. Polymerisationshilfsmitteln vermischt. Nach Einstellung des Polymerisations-pH-Wertes, der vorzugsweise zwischen 4 und 9 liegt, erfolgt eine Spülung des Gemisches mit einem Schutzgas wie Helium oder Stickstoff und anschließend die Aufheizung oder Abkühlung auf die entsprechende Polymerisationstemperatur. Wählt man die urngerührte Gelpolymerisation als Ausführungsform, wird in bevorzugten Schichtdicken von 2 bis 20 cm, insbesondere 8 bis 10 cm bei adiabatischen Reaktionsbedingungen polymerisiert. Die Polymerisation wird durch Zugabe des Polymerisationsinitiators und durch Bestrahlung mit UV-Licht bei niedrigen Temperaturen (zwischen -5 und 10 °C) gestartet. Das Polymer wird nach vollständigem Umsatz der Monomere unter Einsatz eines Trennmittels (z.B. Sitren 595 von der Firma Goldschmidt) zerkleinert, um durch eine größere Oberfläche das

Trocknen zu beschleunigen.

Durch die möglichst schonenden Reaktions- und Trocknungsbedingungen können vernetzende Nebenreaktionen vermieden werden, so dass man Polymere erhält, die einen sehr geringen Gelanteil besitzen.

PCT/EP2004/011786

5

Die erfindungsgemäßen Co- bzw. Terpolymere besitzen vorzugsweise ein zahlenmittleres Molekulargewicht M_n von 50.000 bis 20.000.000 g/Mol und eignen sich hervorragend als Zusatzmittel für wässrige Baustoffsysteme, die hydraulische Bindemittel wie Zement, Kalk, Gips, Anhydrit usw. enthalten. Darüber hinaus sind sie in wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssystemen anwendbar.

Die bevorzugten Einsatzmengen der erfindungsgemäßen Co- bzw. Terpolymere liegen in Abhängigkeit von der Verwendungsart zwischen 0,01 und 5 Gew.-% bezogen auf das Trockengewicht des Baustoff-, Anstrich- bzw. Beschichtungssystems.

15

20

25

30

10

Die getrockneten Copolymere werden in Pulverform für Trockenmörtelanwendungen (z.B. Vergussmörtel, Fließestriche auf Basis Calciumsulfat) ihrer erfindungsgemäßen Verwendung zugeführt. Im Beton dagegen werden Zusatzmittel allgemein und auch Stabilisierer im speziellen bevorzugt in Form wässriger Lösungen eingesetzt. Dabei darf die Viskosität der Stabilisierer-Lösungen nicht über ca. 1000 mPa*s liegen, da sonst das Handling durch den Anwender unzumutbar erschwert wird.

Die erfindungsgemäßen Polymere lassen sich gut in Wasser lösen, ergeben aber in allen Fällen bei einer Konzentration von 1 Mol-% eine Lösungsviskosität von unter 1000 mPa*s (siehe Tabelle 2). Für den Anwender ist aber aus logistischen Gründen (Vorratshaltung etc.) ein möglichst hoher Wirkstoffgehalt der wässrigen Stabilisiererlösung vorteilhaft. Bei einem Polymergehalt von 2 Mol-% ergeben sich jedoch Viskositäten, die deutlich über 1000 mPa*s liegen (siehe Tabelle 2) und somit aufgrund der hohen Viskosität für den Anwender nachteilig sind. Durch Zusatz von 1 Mol-% Salz lassen sich Viskositäten erhalten, die in allen Fällen wieder unter 1000 mPa*s liegen.

WO 2005/035603 PCT/EP2004/011786

Um diesen Effekt zu erzielen, können Alkali- und Erdalkalisalze von Mineralsäuren verwendet werden, aber auch von einfachen organischen Säuren wie beispielsweise Ameisensäure oder Essigsäure. Bestimmte Salze wie Halogenide oder Nitrate wären aber für den Anwender nachteilig, da sie negative Eigenschaften v.a. für die Dauerhaftigkeit des Betons mit sich bringen. Bevorzugt ist daher die Verwendung von Alkalisulfaten, besonders bevorzugt ist Natriumsulfat.

Die Co- und Terpolymere besitzen ausgezeichnete stabilisierende Eigenschaften bereits in niedriger Dosierung und verleihen pigmenthaltigen Anstrichstoffen, Putzen, Klebemörteln, Spachtelmassen, Fugenfüllern, Spritzbeton, Fliessbeton, selbstverdichtendem Beton, Unterwasserbeton, Unterwassermörtel u. a. hervorragende anwendungstechnische Eigenschaften sowohl im Verarbeitungs- als auch im erhärteten bzw. getrockneten Zustand. Dabei wird die Viskosität der Baustoffmischung durch den Zusatz der Co- bzw. Terpolymere nicht wesentlich beeinflusst, so dass die Verarbeitbarkeit nicht beeinträchtigt wird. Außerdem weisen die wässrigen Lösungen der erfindungsgemäßen Co- und Terpolymere eine sehr gute Lagerstabilität auf.

Es werden wasserlösliche Co- und Terpolymere als Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme sowie wasserbasierende Anstrich- und Beschichtungssysteme beschrieben. Der Vorteil der erfindungsgemäß eingesetzten Co- und Terpolymeren gegenüber konventionellen Produkten liegt zum einen in den sehr guten stabilisierenden Eigenschaften der entsprechend hergestellten Baustoffsysteme bzw. wasserbasierenden Anstrich- und Beschichtungssysteme und zum anderen an der Tatsache, dass die Viskosität der Systeme kaum heraufgesetzt wird, so dass diese eine hervorragende Verarbeitbarkeit besitzen.

20

5

10

15

Die nachfolgenden Beispiele sollen die Erfindung näher veranschaulichen.

WO 2005/035603

PCT/EP2004/011786

12

<u>Beispiele</u>

Beispiel A1: Stabilisierer A

In einem 1 l-Dreihalskolben mit Rührer und Thermometer werden 400 g Wasser 5 vorgelegt. Unter Rühren wurden 87 g Natriumhydroxid-Plätzchen aufgelöst und langsam 450 g (2,17 Mol; 75 Mol-%) 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure zugegeben und bis zum Erhalt einer klaren Lösung gerührt. Nach Zusatz von 0,50 g Citronensäurehydrat wurden unter Rühren und Kühlen mit 5 Gew.-%ige wässrige Natronlauge zugesetzt und ein pH-Wert von 4,60 eingestellt. Anschließend wurden 10 331,5 g (0,72 Mol; 25 Mol-%) [2-(Methacrylamido)-propyl]trimethylammoniumchlorid (50 Gew.-%ige Lösung in Wasser) zugesetzt. Die Lösung wurde mit 20%iger Natronlauge auf pH = 6,0 eingestellt und durch 30 minütige Spülung mit Stickstoff inertisiert und auf ca. 5 °C abgekühlt. Die Lösung wird in einen Plastikbehälter mit den Maßen (b*t*h) 15 cm *10cm *20 cm umgefüllt und 15 anschließend werden nacheinander 150 mg 2,2'-Azo-bis-(2-amidinopropan)dihydrochlorid, 1,0 g 1 %iger Rongalitlösung und 10 g 0,1% iger tert-Butylhydroperoxidlösung zugesetzt. Die Polymerisation wird durch Bestrahlen mit UV-Licht (zwei Philips Röhren; Cleo Performance 40W) gestartet. Nach ca. 2-3 h wird das harte Gel aus dem Plastikbehälter genommen und mit einer 20 Schere in ca. 5 cm* 5 cm* 5 cm große Gelwürfel geschnitten. Bevor die Gelwürfel mittels eines herkömmlichen Fleischwolfs zerkleinert werden, werden Sie mit dem Trennmittel Sitren 595 (Polydimethylsiloxan-Emulsion; Firma Goldschmidt) eingestrichen. Bei dem Trennmittel handelt es sich um eine

Polydimethylsiloxanemulsion, die 1:20 mit Wasser verdünnt wurde.

Das erhaltene Gelgranulat wird gleichmäßig auf Trockengitter verteilt und in einem Umlufttrockenschrank bei ca. 90 -120 °C im Vakuum bis zur Gewichtskonstanz getrocknet.

30

Es wurden ca. 600 g eines weißen, harten Granulats erhalten, welches mit Hilfe einer Zentrifugalmühle in einen pulverigen Zustand überführt wurde.

Beispiel A2: Stabilisierer B

Entsprechend Beispiel 1 wurde der Stabilisierer B als Terpolymer aus 65 Mol-% 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure (I), 25 Mol-% [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]dimethylamin (II) und 10 Mol-% [3-(Methacrylamino)-propyl]-trimethylammoniumchlorid (III) hergestellt.

Beispiel A3: Stabilisierer C

Entsprechend Beispiel 1 wurde der Stabilisierer C als Mischpolymer aus 65 Mol-% 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure (I), 15 Mol-% [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]tertiär-butylamin (II) und 20 Mol-% [2-(Acryloylamino)-ethyl]-trimethylammoniumchlorid (III) hergestellt.

Beispiel A4: Stabilisierer D

Entsprechend Beispiel 1 wurde der Stabilisierer D als Terpolymer aus 75 Mol-% 2-15 Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure (I), 20 Mol-% [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]diethylamin (II) und 5 Mol-% [3-(Methacryloylamino)-propyl]-trimethylammoniumchlorid (III) hergestellt.

Beispiel A5: Stabilisierer E

Entsprechend Beispiel 1 wurde der Stabilisierer E als Terpolymer aus 80 Mol-% 2-20 Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure (I), 15 Mol-% [2-(Methacryloyl-oxy)-ethyl]tertiär-butylamin (II) und 5 Mol-% [2-(Methacryloylamino)-ethyl]-trimethylammoniumchlorid (III) hergestellt.

25

5

10

In der Tabelle 1 werden die Zerkleinerungseigenschaften und die notwendigen Trocknungszeiten angegeben. Die Restfeuchte des gemahlenen Pulvers ist ein Maß für die Vollständigkeit des Trocknungsprozesses.

Tabelle 1

	Geleigen-	Trocknung		Restfeuchte	
	schaften	Temperatur	Zeit		
		[°C]	[min]	[%]	
Stabilisierer A	sehr harte	100	80	4	
	kleine gut rieselfähige Teilchen				
Stabilisierer B	analog Beispiel 1	90	100	6	
Stabilisierer C	analog Beispiel 1	120	80	8	
Stabilisierer D	analog Beispiel 1	100	70	4	
Stabilisierer E	analog Beispiel 1	100	70	5	

In Tabelle 2 sind Lösungsviskositäten von wässrigen Lösungen angegeben.

5 <u>Tabelle 2</u>

	Viskosität	Viskosität	Viskosität
	1,0 % ige Lsg.	2,0 % ige Lsg.	2,0 % ige Lsg mit 1 %
			Na₂SO₄.
	[mPa*s]*	[mPa*s]*	[mPa*s]*
Stabilisierer A	767	1630	753
Stabilisierer B	845	1810	821
Stabilisierer C	674	1334	662
Stabilisierer D	910	1942	894
Stabilisierer E	963	2014	948

^{° 20 °}C, Brookfield, in H₂O (Gemessen bei 5 Umdrehungen pro Minute)

Anwendungsbeispiele

10

20

Die folgenden Beispiele erläutern die stabilisierende Wirkung der erfindungsgemäßen Co- und Terpolymeren in bezug auf die Segregations- und Fließfähigkeitseigenschaften einiger Beton- bzw. Mörtel-Rezepturen.

Die Betone wurden im Labor mit einem 50 Liter Zwangsmischer gemischt. Der Wirkungsgrad des Mischers lag bei 45 %.

Beim Mischvorgang der selbstverdichtenden Betone wurden zunächst Zuschläge und mehlfeine Stoffe 10 Sekunden im Mischer homogenisiert, bevor anschließend das Anmachwasser, das Fließmittel und der Stabilisierer (als wässrige Lösung bzw. als Pulver) zugegeben wurden. Die Mischzeit betrug 4 Minuten. Im Anschluss wurde die Frischbetonprüfungen (Setzfließmaß, Luftporen-Gehalt) durchgeführt und bewertet.

20

25

Der Konsistenzverlauf wurde über 120 Minuten beobachtet.

Für Austestungen mit selbstverdichtendem Beton wurden folgende Prüfgeräte benutzt:

- Zur Bestimmung der <u>Fließfähigkeit</u> wurde ein sog. Abrams-Cone Setztrichter (Innendurchmesser oben 100 mm, Innendurchmesser unten 200 mm, Höhe 300 mm) verwendet (Setzfließmaß = über zwei senkrecht zueinander stehende Achsen gemessener und gemittelter Durchmesser des Betonkuchens in cm).
- Die Bestimmung des Setzfließmaßes wurde pro Mischung fünfmal durchgeführt, und zwar zu den Zeitpunkten t = 0, 30, 60, 90 und 120 Minuten nach Mischende, wobei die Mischung vor der jeweiligen Fließmaßbestimmung mit dem Betonmischer 60 Sekunden lang wieder durchgemischt wurde.
- Zur Bestimmung des Luftporengehaltes wurde ein Luftporentopf (Inhalt 8 Liter) verwendet, wie er in DIN 1048 (T1) beschrieben ist.
 - Das Bluten (Abscheidung von Wasser an der Oberfläche des noch nicht erhärteten Baustoffs) und die Segregation der Mischungen wurden visuell beurteilt.
 - Beim Mischvorgang der Betone gemäß DIN 1048 (T 1) wurden zunächst Zuschläge und mehlfeine Stoffe 10 Sekunden im Mischer homogenisiert, bevor anschließend 13 Gew.-% des Anmachwassers zugegeben wurde und zwei Minuten gemischt wurde. Anschließend wurde das restliche Wasser zugegeben und für eine weitere Minute gemischt, bevor dass Fließmittel und der Stabilisierer zugegeben wurden und diese ebenfalls eine Minute lang gemischt wurden.
 - Das Ausbreitmaß wurde gemäß DIN 1048 (T 1) bestimmt und zwar zu den Zeitpunkten $t=0,\,30,\,60,\,90$ und 120 Minuten nach Mischende.
- Die zementären Mörtel und Anhydrit-Fließestriche wurden im Labor mit einem Mörtelmischer nach DIN EN 196-1 gemischt. Auch der Mischvorgang wurde wie in DIN EN 196-1 beschrieben durchgeführt. Die Mischzeit betrug 4 min. Die Fließmaße (= Durchmesser des Ausbreitkuchens in cm) wurden mit einem in DIN

WO 2005/035603 PCT/EP2004/011786

EN 196 Teil 3 beschriebenen Vicat-Ring (Innendurchmesser oben = 70 mm, Innendurchmesser unten = 80 mm, Höhe = 40 mm) auf einer ebenen, trockenen Glasplatte bestimmt (die Mischung wurde vor der Fließmaßbestimmung mit dem Löffel 60 Sekunden lang wieder aufgerührt).

5

Kelco-Crete (Welan Gum) der Fa. CP Kelco, Stabilisierer ST 2 (Celluloseether) der Fa. Sika Addiment (Leimen) sowie die Celluloseether Tylose H 20 P2 und Tylose MH 2000 YP2 (Produkte der Fa. Clariant GmbH), Frankfurt wurden als Vergleichssubstanzen zu den erfindungsgemäßen Co- bzw. Terpolymeren eingesetzt.

Beispiel B1: Selbstverdichtender Beton mit geringem Feinkornanteil

Vergleich von konventionellem und erfindungsgemäßem Stabilisierer.

5 Rezepturen: Feinkornanteil 450 kg/m³ (Zement + Flugasche)

	ohne Stabilisierer	Kelco-Crete	Brfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer A
		Fa. CP Kelco	(Erfindung)
		(Vergleich)	
CEM I 42,5 R	275 kg/m³	275 kg/m³	275 kg/m³
Sand (0-2 mm)	868 kg/m³	868 kg/m³	868 kg/m ³
Kies (2-8 mm)	330 kg/m³	330 kg/m³	330 kg/m³
Kies (8-16 mm)	538 kg/m³	538 kg/m³	538 kg/m ³
Flugasche	175 kg/m³	175 kg/m³	175 kg/m³
Melflux 2453 L 1)	3,1 kg/m ³	3,1 kg/m³	3,1 kg/m³
Stabilisierer	<u>-</u> .	77,0 g/m³	49,8 g/m³ ²⁾
Wasser	160 kg/m³	160 kg/m³	155 kg/m³

¹⁾ Produkt der Fa. Degussa Construction Polymers GmbH, Trostberg

Wie die Ergebnisse zeigen (siehe Abbildung 1), wird bei deutlich niedrigerer

Dosierung des erfindungsgemäßen Stabilisierers die Verarbeitbarkeit verbessert. Mit
dem erfindungsgemäßen Copolymer wird eine deutlich fließfähigere Mischung
erhalten, die auch über die Zeit sehr gute Verarbeitungseigenschaften zeigt. Dabei
wird keine Abscheidung von Blutwasser und keine Segregation beobachtet.

²⁾ Zugabe als 1 M.-%ige wässrige Lösung des Stabilisierers A (der Wassergehalt des Stabilisierers wird vom Gesamt-Anmachwasser abgezogen).

<u>Tabelle 3:</u>
Vergleich der Beton-Eigenschaften mit dem konventionellen und erfindungsgemäßen Stabilisierer A.

	Ohne Stabilisierer	Kelco-Crete	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer A
		Fa. CP Kelco	(Erfindung)
		(Vergleich)	
Bluten	stark	kein	kein
Segregation	stark	kein	Kein
Luftporengehalt nach 0	1,7 %	2,1 %	1,7 %
min			·
Luftporengehalt nach 30	2,1 %	2,0 %	1,8 %
min		·	•
Luftporengehalt nach 60	2,2 %	2,3 %	1,7 %
min		·	·
Luftporengehalt nach 90	2,4 %	2,3 %	2,0 %
min		-	·
Luftporengehalt nach	2,8 %	2,5 %	2,1 %
120 min			,
Druckfestigkeit nach 1	6,3 N/mm ²	10,5 N/mm²	11 N/mm²
Tag		·	
Druckfestigkeit nach 7	23,4 N/mm ²	39 N/mm²	40 N/mm²
Tagen			20 1 (/111111
Druckfestigkeit nach 14	37,5 N/mm ²	47 N/mm²	49 N/mm²
Tagen	•	_ :	
Druckfestigkeit nach 28	47,6 N/mm²	55 N/mm²	57 N/mm²
Tagen	·		W 7 W 11 BESSES
14504			

Die Ergebnisse zeigen, dass die Verarbeitbarkeit des Selbstverdichtenden Betons bei Zusatz des erfindungsgemäßen Stabilisierers A verbessert wird. Die Biegezug- und Druckfestigkeiten werden durch die erfindungsgemäßen Stabilisierer nicht nachteilig beeinflusst.

Beispiel B2: Selbstverdichtender Beton mit mittlerem Feinkornanteil

Vergleich von konventionellem und erfindungsgemäßem Stabilisierer B.

Rezepturen: Feinkornanteil 505 kg/m³ (Zement + Flugasche)

10

	Ohne Stabilisierer	Kelco-Crete	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer B
		Fa. CP Kelco	(Erfindung)
		(Vergleich)	
CEM I 42,5 R	290 kg/m³	290 kg/m ³	290 kg/m³
Sand (0-2 mm)	814 kg/m ³	814 kg/m³	814 kg/m³
Kies (2-8 mm)	343 kg/m ³	343 kg/m ³	343 kg/m ³
Kies (8-16 mm)	517 kg/m ³	517 kg/m ³	517 kg/m ³
Flugasche	215 kg/m^3	215 kg/m³	215 kg/m³
Melflux 2453 L 1)	3,3 kg/m ³	3,3 kg/m ³	
Stabilisierer		84,10 g/m ³	3,3 kg/m³
Wasser	160 kg/m³		53,9 g/m ^{3 2)}
TT GODOL	TOO KE/III	160 kg/m³	160 kg/m^3

¹⁾ Produkt der Fa. Degussa Construction Polymers GmbH, Trostberg

Wie die Ergebnisse zeigen (siehe Abbildung 2), wird mit dem erfindungsgemäßen Stabilisierer B bei deutlich niedrigerer Dosierung die Verarbeitbarkeit verbessert. Abscheidung von Blutwasser und Segregation wird nicht beobachtet. Mit dem erfindungsgemäßen Copolymer wird eine deutlich fließfähigere Mischung erhalten, die auch über die Zeit sehr gute Verarbeitungseigenschaften zeigt.

²⁾ Zugabe als 1 M.-%ige wässrige Lösung des Stabilisierers B (der Wassergehalt des Stabilisierers wird vom Gesamt-Anmachwasser abgezogen).

<u>Tabelle 4:</u>
Vergleich der Beton-Eigenschaften mit dem konventionellen und erfindungsgemäßen Stabilisierer B.

	01 01 171		
	Ohne Stabilisierer	Kelco-Crete	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer B
		Fa. CP Kelco	(Erfindung)
		(Vergleich)	
Bluten	Stark	kein	Kein
Segregation	Stark	kein	Kein
Luftporengehalt nach 0	0,8 %	2,0 %	2,0 %
min		,	_,, , ,,
Luftporengehalt nach 30	1,2 %	2,2 %	1,9 %
min		·	,
Luftporengehalt nach 60	1,3 %	2,2 %	1,9 %
min			ŕ
Luftporengehalt nach 90	1,7 %	2,4 %	2,0 %
min			,
Luftporengehalt nach	2,7 %	2,6 %	2,1 %
120 min			
Druckfestigkeit nach 1	2,1 N/mm²	15 N/mm²	16 N/mm²
Tag			
Druckfestigkeit nach 7	35,6 N/mm²	46 N/mm²	46 N/mm²
Tagen			
Druckfestigkeit nach 14	48,2 N/mm²	53 N/mm²	56 N/mm²
Гаgen			· · · · · · · · · · · · · · · · ·
Druckfestigkeit nach 28	55,7 N/mm²	63 N/mm²	64 N/mm²
Гаgen			
1	55,7 N/mm²	63 N/mm²	64 N/mm²

Die Ergebnisse zeigen, dass die Verarbeitbarkeit des Selbstverdichtenden Betons bei Zusatz des erfindungsgemäßen Stabilisierers B verbessert wird. Die Biegezug- und Druckfestigkeiten werden durch die erfindungsgemäßen Stabilisierer nicht nachteilig beeinflusst.

Beispiel B3: Beton gemäß DIN 1048 (T1)

Vergleich von konventionellem und erfindungsgemäßem Stabilisierer C.

Rezepturen:

	Ohne Stabilisierer	Stabilisierer ST 2	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer C
	•	Fa. Sika Addiment,	(Erfindung)
		Leimen	
		(Vergleich)	
CEM I 42,5 R	295 kg/m³	295 kg/m ³	295 kg/m³
Sand (0-2 mm)	402 kg/m ³	402 kg/m³	402 kg/m ³
Kies (2-8 mm)	326 kg/m³	326 kg/m ³	326 kg/m ³
Kies (8-16 mm)	1094 kg/m³	1094 kg/m³	1094 kg/m^3
Flugasche	70 kg/m³	70 kg/m³	70 kg/m ³
Micro-Air 1)	0,3 kg/m ³	0,3 kg/m³	0,3 kg/m ³
Melflux 2453 L ²⁾	2,4 kg/m³	$2,4 \text{ kg/m}^3$	2,4 kg/m³
Stabilisierer	•	5,5 g/m³	1,28 g/m ^{3 3)}
Wasser	160 kg/m³	160 kg/m³	160 kg/m³

¹⁾ Produkt der Fa. Masterbuilders Inc., Cleveland

²⁾ Produkt der Fa. Degussa Construction Polymers GmbH, Trostberg

³⁾ Zugabe als 1 M.-%ige wässrige Lösung des Stabilisierers C (der Wassergehalt des Stabilisierers wird vom Gesamt-Anmachwasser abgezogen).

<u>Tabelle 5:</u>
Vergleich der Beton-Eigenschaften mit dem konventionellen und erfindungsgemäßen Stabilisierer C.

	1 0 10 1	T = 1	r
	ohne Stabilisierer	Stabilisierer ST 2	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Handelsprodukt der	Stabilisierer C
		Fa. Sika Addiment,	(Erfindung)
		Leimen	
		(Vergleich)	
Bluten	stark	kein	Kein
Segregation	stark	kein	Kein
Ausbreitmaß nach 0	58	62	63 cm
min			
Ausbreitmaß nach 30	55	58	60 cm
min			
Ausbreitmaß nach 60	49	55	58 cm
min			
Ausbreitmaß nach 90	45	50	54 cm
min			
Ausbreitmaß nach 120	41	44	50 cm
min			
Druckfestigkeit nach 7	38,1 N/mm²	41,4 N/mm ²	45,1 N/mm²
Tagen		,	, <u></u>
Druckfestigkeit nach 14	48,8 N/mm²	51,1 N/mm ²	52,5 N/mm ²
Tagen			,
Druckfestigkeit nach 28	55,2 N/mm²	57,5 N/mm ²	58,6 N/mm²
Tagen		,	- ,

Die Ergebnisse zeigen, dass die Verarbeitbarkeit des Betons bei Zusatz des erfindungsgemäßen Stabilisierers C verbessert wird, da höhere Ausbreitmaße ohne Abscheidung von Blutwasser und Segregation gefunden werden. Die Biegezug- und Druckfestigkeiten werden durch die erfindungsgemäßen Stabilisierer nicht nachteilig beeinflusst.

Beispiel B4: Vergussmörtel

Vergleich von konventionellem und erfindungsgemäßem Stabilisierer D.

Rezepturen:

	Ohne Stabilisierer	Tylose H 20 P2	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Produkt der Fa.	Stabilisierer D
		Clariant GmbH,	(Erfindung)
		Frankfurt	
		(Vergleich)	
CEM I 52,5 R	680,00 g	680,00 g	680,00 g
Normensand (0-2 mm) 1)	. 1445,00 g	1445,00 g	1445,00 g
EFA-Füller ²⁾	51,00 g	51,00 g	51,00 g
CSA 20 ³⁾	30,22 g	30,22 g	30,22 g
Zement/AL-Pulver	1,89 g	1,89 g	1,89 g
(995/5) ⁴⁾		, ,	.,.,
Melflux 1641 F 5)	3,4 g	3,4 g	3,4 g
Stabilisierer	•	0,8 g	0,2 g
Wasser	217,6 g	217,6 g	217,6 g

¹⁾ gemäß DIN EN 196-1

²⁾ Produkt der Fa. Bau Mineral, Herten

³⁾ Calciumsulfoaluminat, Produkt der Fa. Denka, Japan

⁴⁾ Mischung aus 995 Gewichtsteilen CEM I 52,5 R und 5 Gewichtsteilen Al-Pulver (Standard SK I, Produkt der Fa. Eckart, Fürth)

⁵⁾ Produkt der Fa. Degussa Construction Polymers GmbH, Trostberg

Tabelle 6:

Vergleich der Mörtel-Eigenschaften mit dem konventionellen und erfindungsgemäßen Stabilisierer D.

	ohne Stabilisierer	Tylose H 20 P2	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	Produkt der Fa.	Stabilisierer D
	•	Clariant GmbH,	(Erfindung)
		Frankfurt	
		(Vergleich)	
Bluten	stark	kein	kein
Segregation	stark	kein	kein
Fließmaß nach 0 min	33 cm	27 cm	29 cm
Fließmaß nach 30 min	31 cm	25 cm	28 cm
Fließmaß nach 60 min	26 cm	23 cm	26 cm

Die Ergebnisse zeigen, dass die Verarbeitbarkeit des Vergussmörtels bei Zusatz des erfindungsgemäßen Stabilisierers D verbessert wird.

Beispiel B5: Fließestrich auf Basis Synthese-Anhydrit

Vergleich von konventionellem und erfindungsgemäßem Stabilisierer E.

Rezepturen:

	ohne Stabilisierer	Tylose MH 2000	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	YP2	Stabilisierer E
		Produkt der Fa.	(Erfindung)
		Clariant GmbH,	
		Frankfurt	
		(Vergleich)	
Synthese-Anhydrit	350,00 g	350,00 g	350,00 g
Normensand (0-2 mm)	402,70 g	402,40 g	402,55 g
Quarz-Füller	240,00 g	240,00 g	240,00 g
CEM I 42,5 R	7,00 g	7,00 g	7,00 g
Melflux 1641 F ¹⁾	0,30 g	0,30 g	0,30 g
Stabilisierer	-	0,30 g	0,15 g
Wasser	170,00 g	170,00 g	170,00 g

¹⁾ Produkt der Fa. Degussa Construction Polymers GmbH, Trostberg

Wie die Ergebnisse zeigen (siehe Abbildung 3), wird bei Zusatz des erfindungsgemäßen Polymers die Verarbeitbarkeit verbessert.

10 **<u>Tabelle 7:</u>**

5

Vergleich der Fließestrich-Eigenschaften mit dem konventionellen und erfindungsgemäßen Stabilisierer.

	Ohne Stabilisierer	Tylose MH 2000	Erfindungsgemäßer
	(Vergleich)	YP2	Stabilisierer E 1)
		Produkt der Fa.	(Erfindung)
		Clariant GmbH,	
		Frankfurt	
		(Vergleich)	
Bluten	stark	kein	kein
Segregation	stark	kein	kein

Ansprüche

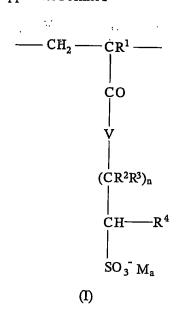
5

- Wasserlösliche sulfogruppenhaltige Co- und Terpolymeren mit einem zahlenmittleren Molekulargewicht von 50 000 bis 20 000 000 g/mol enthaltend
- a) 3 bis 96 Mol-% Baugruppen der Formel I

10

15

20



wobei R^1 = Wasserstoff oder Methyl

 R^2 , R^3 , R^4 = Wasserstoff, aliphatischer Kohlenwasserstoffrest mit 1 bis 6 C-Atomen, ggf. mit Methylgruppen substituierter Phenylrest

V = NH oder Sauerstoff

M = Wasserstoff, ein oder zweiwertiges Metallkation, Ammonium oder ein organischer Aminrest

n = 1 bis 5

 $a = \frac{1}{2}$ oder 1

bedeuten,

b) 3 bis 96 Mol-% Baugruppen der Formel II

worin
$$W = -CO(O)-(CH_2)_{x^-}$$
, $-CO-NR^2-(CH_2)_{x^-}$

x = 1 bis 6

 R^5 und R^6 = Wasserstoff, ggf. substituierter aliphatischer

Kohlenwasserstoffrest mit 1 bis 20 C-Atomen,

cycloaliphatischer Kohlenwasserstoffrest mit 5 bis 8 C
Atomen, Arylrest mit 6 bis 14 C-Atomen darstellt und R^1 unf R^2 oben genannte Bedeutung besitzt,

und/oder

10

15

c) 0,05 bis 75 Mol-% Baugruppen der Formel III

und R¹, R⁵, R⁶, M, a und x oben genannte Bedeutung besitzen, als Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme und wasserbasierende Anstrich- und Beschichtungssysteme.

5

20

25

30

- Copolymere nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass das ein- oder zweiwertige Kation ein Natrium-, Kalium-, Calcium- oder Magnesium-Ion darstellt und dass X = Chlor, Brom, Sulfat oder Methylsulfat darstellt.
- 3. Copolymere nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass die Baugruppe a) aus 2-Acrylamido-2-methylpropansulfonsäure oder deren Salzen besteht.
- Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass bis zu 50 Mol-% der Baugruppen a), b) oder c) durch Struktureinheiten ersetzt sind, die sich von Acrylamid- oder N,N-Dimethylacrylamid-Monomeren ableiten.
 - 5. Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass bis zu 50 Mol-% der Baugruppen a) durch andere sulfogruppenhaltige Struktureinheiten ersetzt sind, die sich von Methallylsulfonsäure- oder Allylsulfonsäure-Monomeren ableiten.
 - 6. Copolymere nach Anspruch 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass die organischen Aminreste vorzugsweise substituierte Ammoniumgruppen darstellen, die sich ableiten von primären, sekundären oder tertiären C₁- bis C₂₀-Alkylaminen, C₁- bis C₂₀-Alkylaminen, C₅- bis C₈-Cycloalkylaminen und C₆- bis C₁₄-Arylaminen.
 - Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass die Kohlenwasserstoff- oder Arylreste von R⁵ und R⁶ noch mit Hydroxyl-, Carboxyloder Sulfonsäuregruppen substituiert sind.
 - 8. Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass sie aus 40 bis 80 Mol-% der Baugruppe a), 10 bis 55 Mol-% der Baugruppe b)

5

10

25

30

und/oder 7 bis 25 Mol-% der Baugruppe c) bestehen.

- Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, dass der molare Anteil der Baugruppe c) um mindestens 5 Mol-% niedriger ist als der molare Anteil der Baugruppe a).
- 10. Verfahren zur Herstellung der Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass man durch Zusetzung von 3 bis 96 Mol-% eines die Baugruppe a) bildenden Monomers, 3 bis 96 Mol-% eines die Baugruppe b) bildenden Monomers und/oder 0,05 bis 75 Mol-% eines die Baugruppe c) bildenden Monomers in Form einer radikalischen, ionischen oder komplexkoordinativen Substanz-, Lösungs-, Gel-, Emulsions-, Dispersions- oder Suspensionspolymerisation herstellt.
- 11. Verfahren nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, dass man 40 bis 80 Mol-% eines die Baugruppe a) bildenden Monomers, 10 bis 55 Mol-% eines die Baugruppe b) bildenden Monomers und/oder 2 bis 30 Mol-% eines die Baugruppe c) bildenden Monomers umsetzt.
- 12. Verfahren nach Anspruch 10 oder 11, dadurch gekennzeichnet, dass man die Umsetzung in Form einer Gelpolymerisation in wässriger Phase durchführt.
 - 13. Verfahren nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet, dass die Gelpolymerisation bei einer Temperatur von –5° bis +50°C und einer Konzentration der wässrigen Lösung von 40 bis 70 Gew.-% durchführt.
 - 14. Verwendung der Copolymere nach einem der Ansprüche 1 bis 9 als Stabilisierer für wässrige Baustoffsysteme und wasserbasierende Anstrich- und Beschichtungssysteme.

15. Verwendung nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, dass die Co- und Terpolymere in einer Menge von 0,01 bis 5 Gew.-% bezogen auf das Trockengewicht des Baustoff-, Anstrich- bzw. Beschichtungssystem eingesetzt werden.

5

16. Verwendung nach Anspruch 14 oder 15, dadurch gekennzeichnet, dass die wässrigen Baustoffsysteme als hydraulische Bindemittel, Zement, Kalk, Gips, Anhydrit usw. enthalten.

17. Verwendung nach einem der Ansprüche 14 bis 16, dadurch gekennzeichnet, dass die Co- oder Terpolymere in Form einer wässrigen Lösung mit einem Feststoffgehalt von 0,2 bis 3 Gew.-% eingesetzt werden.

Abbildung 1 Zeitlicher Verlauf der Setzfließmaße für die in Beispiel 1 genannten Rezepturen.

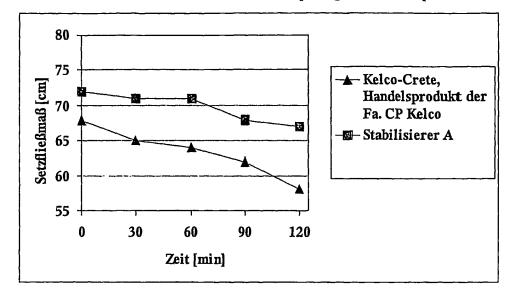


Abbildung 2 Zeitlicher Verlauf der Setzfließmaße für die in Beispiel 2 genannten Rezepturen.

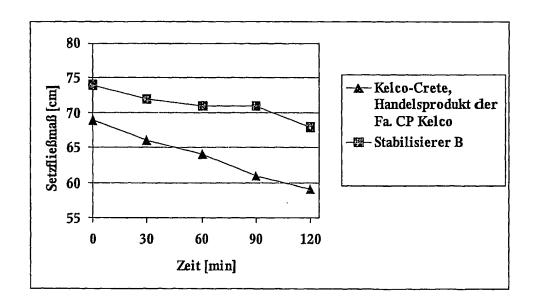
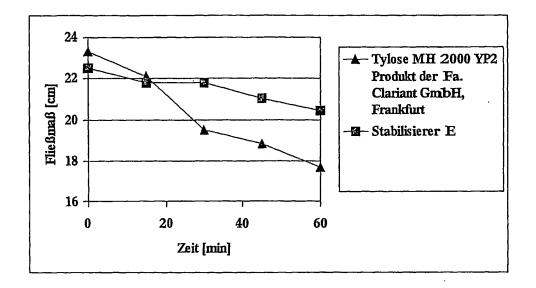


Abbildung 3 Zeitlicher Verlauf der Fließmaße für die in Beispiel 5 genannten Rezepturen.



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

i ional Application No

A. CLASSIF IPC 7	FICATION OF SUBJECT MATTER C08F220/38 C04B24/16		
	International Patent Classification (IPC) or to both national classification	cation and IPC	
	SEARCHED currentation searched (classification system followed by classification system followed by classifi	tion cumbols)	
IPC 7	CO4B CO8F	ion symbols	
Documentati	ion searched other than minimum documentation to the extent that	such documents are included in the fields se	earched
Electronic da	ata base consulted during the international search (name of data b	ase and, where practical, search terms used)
EPO-Int	ternal, WPI Data, PAJ		
C. DOCUME	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category °	Citation of document, with Indication, where appropriate, of the re	elevant passages	Relevant to claim No.
Х	US 6 395 853 B1 (OSWALD REINHARD 28 May 2002 (2002-05-28) cited in the application claim 1 column 6, lines 35-38 column 9, lines 34-43	J ET AL)	1–17
X	US 6 187 887 B1 (ALBRECHT GERHAR 13 February 2001 (2001-02-13) cited in the application claims column 7, lines 10-19	D ET AL)	1-17
Furth	her documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family members are listed	in annex.
Special ca	stegories of cited documents :	*T* later document published after the inte	ernational filling date
	ent defining the general state of the art which is not tered to be of particular relevance	or priority date and not in conflict with cited to understand the principle or th	the application but
'E' earlier o	document but published on or after the international	Invention "X" document of particular relevance; the	claimed invention
filing d	ent which may throw doubts on priority claim(s) or	cannot be considered novel or canno involve an inventive step when the do	
citation	Is cited to establish the publication date of another n or other special reason (as specified)	"Y" document of particular relevance; the cannot be considered to involve an in	ventive step when the
other r	ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or means	document is combined with one or ments, such combination being obvious in the art.	
	ent published prior to the International filing date but han the priority date claimed	'&' document member of the same patent	family
Date of the	actual completion of the international search	Date of mailing of the international sea	arch report
2	2 February 2005	28/02/2005	
Name and r	mailing address of the ISA European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2	Authorized officer	
	NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31–70) 340–2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31–70) 340–3016	Simmerl, R	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members . .

ational Application No

Patent document cited in search report	١	Publication date		Patent family member(s)	Publication date
US 6395853	B1	28-05-2002	DE EP NO	19926355 A1 1059316 A1 20002994 A	14-12-2000 13-12-2000 11-12-2000
US 6187887	B1	13-02-2001	DE AT CA DE EP ES JP	19806482 A1 245666 T 2262068 A1 59906315 D1 0936228 A1 2205612 T3 11335426 A	19-08-1999 15-08-2003 17-08-1999 28-08-2003 18-08-1999 01-05-2004 07-12-1999

Form PCT/ISA/210 (patent family annex) (January 2004)

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

rationales Aktenzeichen PCT/EP2004/011786

a. klassii IPK 7	FIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES C08F220/38 C04B24/16		
Nach der Int	ternationalen Patentiklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klas	slfikation und der IPK	
B. RECHER	RCHIERTE GEBIETE		
Recherchier IPK 7	ter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbol CO4B CO8F		
	nte aber nicht zum Mindesiprüfsloff gehörende Veröffentlichungen, so		
	er Internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Na ternal, WPI Data, PAJ	ame der Datenbank und evti. Verwendete s	Suchbegriife)
C. ALS WE	SENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe	e der in Betracht kommenden Telle	Betr. Anspruch Nr.
X	US 6 395 853 B1 (OSWALD REINHARD J ET AL) 28. Mai 2002 (2002-05-28) in der Anmeldung erwähnt Anspruch 1		1–17
	Spalte 6, Zeilen 35-38 Spalte 9, Zeilen 34-43		
Х	US 6 187 887 B1 (ALBRECHT GERHARD 13. Februar 2001 (2001-02-13) in der Anmeldung erwähnt Ansprüche Spalte 7, Zeilen 10-19	in der Anmeldung erwähnt Ansprüche	
	I tere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Fetd C zu nehmen	X Slehe Anhang Patentfamilie	<u> </u>
"A" Veröffe aber r	e Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen : entlichung, die den allgemeinen Stand der Technik defin iert, nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen	"T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem oder dem Prioritätsdatum veröffentlich Anmeldung nicht kollidiert, sondern nu Erfindung zugrundellegenden Prinzips Theorie angegeben ist	t worden ist und mit der r zum Verständnis des der
Anme "L" Veröffe scheil ander	idedatum veröffentlicht worden ist intlichung, die geeignet ist, einen Prioriläisanspruch zweifelhaft er- nen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdaturm einer en im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung beilegt werden	"X" Veröffentlichung von besonderer Beder kann alleln aufgrund dieser Veröffentlik erfinderischer Tätigkeit beruhend beire "Y" Veröffentlichung von besonderer Bedet	chung nicht als neu oder auf achtet werden utung; die beanspruchte Erfindung
ausge "O" Veröffe eine E "P" Veröffe	eführt) entlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht spillichung die vor dem internationalen. Annelfeddium, aber nach	kann nicht als auf erfinderischer Tätigt werden, wenn die Veröffentlichung mit Veröffentlichungen dieser Kategorie in diese Verbindung für einen Fachmann '&' Veröffentlichung, die Mitglied derselber	keil berühend betrachtet Leiner oder mehreren anderen Lerbindung gebracht wird und Lahellegend ist
	Abschlusses der internationalen Recherche	Absendedatum des internationalen Re	
	22. Februar 2005	28/02/2005	onor one morning
Name und	Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentiaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk	Bevollmächtigter Bediensteter	
	Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Simmer1, R	

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffer

gen, die zur selben Patentfamilie gehören

itionales Aktenzeichen

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamille	Datum der Veröffentlichung
US 6395853	B1	28-05-2002	DE EP NO	19926355 A1 1059316 A1 20002994 A	14-12-2000 13-12-2000 11-12-2000
US 6187887	B1	13-02-2001	DE AT CA DE EP ES JP	19806482 A1 245666 T 2262068 A1 59906315 D1 0936228 A1 2205612 T3 11335426 A	19-08-1999 15-08-2003 17-08-1999 28-08-2003 18-08-1999 01-05-2004 07-12-1999

Formblatt PCT/ISA/210 (Anhang Patentlamifie) (Januar 2004)